

Rec'd PCT/PTC 11 MAR 2005

PCT/JP 03/08892

日 本 国 特 許 庁
JAPAN PATENT OFFICE

04.08.03

REC'D 19 SEP 2003

WIPO PCT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 2 0 0 2 年 9 月 1 3 日
Date of Application:

出 願 番 号 特 願 2 0 0 2 - 2 6 8 4 0 0
Application Number:
[ST. 10/C]: [J P 2 0 0 2 - 2 6 8 4 0 0]

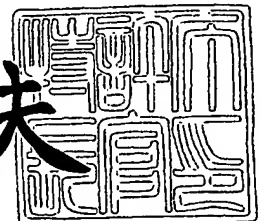
出 願 人 本 田 技 研 工 業 株 式 有 限 公 司
Applicant(s):

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

2 0 0 3 年 9 月 5 日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

今 井 康 夫



【書類名】 特許願

【整理番号】 H102188001

【提出日】 平成14年 9月13日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 F16H 61/02
B60K 6/06
B60L 11/14
B60K 9/00

【発明の名称】 ハイブリッド車両

【請求項の数】 5

【発明者】

【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社本田技術研
究所内

【氏名】 青木 隆

【発明者】

【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社本田技術研
究所内

【氏名】 杉山 哲

【発明者】

【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社本田技術研
究所内

【氏名】 吉良 暢博

【特許出願人】

【識別番号】 000005326

【氏名又は名称】 本田技研工業株式会社

【代表者】 吉野 浩行

【代理人】

【識別番号】 100071870

【弁理士】

【氏名又は名称】 落合 健

【選任した代理人】

【識別番号】 100097618

【弁理士】

【氏名又は名称】 仁木 一明

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 003001

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【ブルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 ハイブリッド車両

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 ポンピングロス低減手段を備えたエンジン（E）を第 1 モータ・ジェネレータ（MG 1）、オイルポンプ（13）、第 1 クラッチ（14）、自動変速機（M）および第 2 クラッチ（20）を介して第 1 駆動輪（W f）に接続するとともに、第 2 モータ・ジェネレータ（MG 2）を前記第 1 駆動輪（W f）と異なる第 2 駆動輪（W r）に接続したハイブリッド車両において、

第 2 モータ・ジェネレータ（MG 2）で第 2 駆動輪（W r）を駆動あるいは制動して走行する際に、運転を停止したエンジン（E）のポンピングロスをポンピングロス低減手段で低減し、かつ第 1 クラッチ（14）を締結して第 2 クラッチ（20）を解放した状態で、第 1 モータ・ジェネレータ（MG 1）でオイルポンプ（13）を駆動して自動変速機（M）を変速するために油圧を発生させることを特徴とするハイブリッド車両。

【請求項 2】 自動変速機（M）の目標レシオと実レシオとの偏差が所定値を越えているとき、第 1 クラッチ（14）を間欠的に締結しながら自動変速機（M）を変速することを特徴とする、請求項 1 に記載のハイブリッド車両。

【請求項 3】 自動変速機（M）の目標レシオの変化率が所定値を越えているとき、第 1 クラッチ（14）を連続的に締結しながら自動変速機（M）を変速することを特徴とする、請求項 1 に記載のハイブリッド車両。

【請求項 4】 第 1、第 2 モータ・ジェネレータ（MG 1，MG 2）に接続されたバッテリー（28）の残容量が所定値を越えており、車両の要求駆動力が所定値未満であり、かつエンジン（E）のポンピングロス低減が可能なときに、第 2 モータ・ジェネレータ（MG 2）による走行を許可することを特徴とする、請求項 1 に記載のハイブリッド車両。

【請求項 5】 ポンピングロス低減手段を作動させて第 2 モータ・ジェネレータ（MG 2）で走行しているときに、第 1 モータ・ジェネレータ（MG 1）でオイルポンプ（13）を駆動して自動変速機（M）を変速するための油圧を発生させることを特徴とする、請求項 4 に記載のハイブリッド車両。

【発明の詳細な説明】**【0001】****【発明の属する技術分野】**

本発明は、ポンピングロス低減手段を備えたエンジンを第1モータ・ジェネレータ、オイルポンプ、第1クラッチ、自動変速機および第2クラッチを介して第1駆動輪に接続するとともに、第2モータ・ジェネレータを第2駆動輪に接続したハイブリッド車両に関する。

【0002】**【従来の技術】**

エンジンおよび駆動輪間に第1モータ・ジェネレータ、オイルポンプ、第1クラッチ、ベルト式無段変速機、第2クラッチおよび第2モータ・ジェネレータを配置したハイブリッド車両が、特開2001-200920号公報により公知である。上記従来のハイブリッド車両は、エンジンの駆動力で発進や加速を行うとともに、第1モータ・ジェネレータをモータとして機能させてエンジンの駆動力をアシストし、またクルーズ時等にはエンジンを停止させて第2モータ・ジェネレータをモータとして機能させて車両を走行させ、更に減速時には第1、第2モータ・ジェネレータをジェネレータとして機能させて電気エネルギーの回収を行うようになっている。

【0003】

ところで、エンジンの運転中は該エンジンにより駆動されるオイルポンプでベルト式無段変速機を変速するための油圧を発生させることができるが、エンジンを停止して第2モータ・ジェネレータの駆動力で走行しているときにはオイルポンプが油圧を発生しないため、第2モータ・ジェネレータの駆動力による走行からエンジンの駆動力による走行に切り換えたときに、オイルポンプが油圧を発生してベルト式無段変速機が変速可能になるまでにタイムラグがあり、レシオ制御の応答性が低下して変速ショックが発生する可能性がある。

【0004】

そこで上記従来のものは、エンジンで駆動されるオイルポンプの他に電動オイルポンプを設け、エンジンの停止時に電動油圧ポンプで油圧を発生させることで

、第2モータ・ジェネレータの駆動力による走行からエンジンの駆動力による走行に切り換えたときにベルト式無段変速機の実レシオを速やかに目標レシオに一致させるようにしている。

【0005】

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら上記従来のは、エンジンで駆動されるオイルポンプの他に電動オイルポンプが必要となるため、電動オイルポンプおよびそれを駆動するモータの分だけ部品点数、コスト、スペース、重量等が増加する問題がある。

【0006】

本発明は前述の事情に鑑みてなされたもので、エンジンを停止させてモータ・ジェネレータで走行可能なハイブリッド車両において、特別の電動オイルポンプを必要とせずに、エンジンの停止中に自動変速機を変速するための油圧を発生できるようにすることを目的とする。

【0007】

【課題を解決するための手段】

上記目的を達成するために、請求項1に記載された発明によれば、ポンピングロス低減手段を備えたエンジンを第1モータ・ジェネレータ、オイルポンプ、第1クラッチ、自動変速機および第2クラッチを介して第1駆動輪に接続するとともに、第2モータ・ジェネレータを前記第1駆動輪と異なる第2駆動輪に接続したハイブリッド車両において、第2モータ・ジェネレータで第2駆動輪を駆動あるいは制動して走行する際に、運転を停止したエンジンのポンピングロスをポンピングロス低減手段で低減し、かつ第1クラッチを締結して第2クラッチを解放した状態で、第1モータ・ジェネレータでオイルポンプを駆動して自動変速機を変速するために油圧を発生させることを特徴とするハイブリッド車両が提案される。

【0008】

上記構成によれば、エンジンの運転を停止して第2モータ・ジェネレータで第2駆動輪を駆動あるいは制動して走行する際に、ポンピングロス低減手段でエンジンのポンピングロスを低減し、かつ第1クラッチを締結して第2クラッチを解

放した状態で第1モータ・ジェネレータでオイルポンプを駆動するので、特別の電動オイルポンプを設けることなく、既存のオイルポンプが発生する油圧で自動変速機を変速することができるだけでなく、エンジンを始動して自動変速機を介して第1駆動輪を駆動するときに、自動変速機の実レシオを応答性良く目標レシオに制御して変速ショックの発生を防止することができる。しかも第1モータ・ジェネレータにより回転するエンジンはポンピングロスを低減した状態にあり、かつ第2クラッチの解放により第1モータ・ジェネレータは第1駆動輪との接続を絶たれているので、第1モータ・ジェネレータの消費電力を最小限に抑えることができるだけでなく、点火制御および燃料供給の開始によりエンジンを速やかに始動することができる。

【0009】

また請求項2に記載された発明によれば、請求項1の構成に加えて、自動変速機の目標レシオと実レシオとの偏差が所定値を越えているとき、第1クラッチを間欠的に締結しながら自動変速機を変速することを特徴とするハイブリッド車両が提案される。

【0010】

上記構成によれば、目標レシオと実レシオとの偏差が所定値を越えているときに第1クラッチを締結して自動変速機を変速するので、第1クラッチを連続的に締結して変速する場合に比べて、第1モータ・ジェネレータで自動変速機を駆動する時間を最小限に抑えて消費電力を低減することができる。

【0011】

また請求項3に記載された発明によれば、請求項1の構成に加えて、自動変速機の目標レシオの変化率が所定値を越えているときは、第1クラッチを連続的に締結しながら自動変速機を変速することを特徴とするハイブリッド車両が提案される。

【0012】

上記構成によれば、自動変速機の目標レシオの変化率が所定値を越えているときに第1クラッチを連続的に締結しながら自動変速機を変速するので、速やかな変速が必要なときに遅滞なく変速を行うことができる。

【0013】

また請求項4に記載された発明によれば、請求項1の構成に加えて、第1、第2モータ・ジェネレータに接続されたバッテリーの残容量が所定値を越えており、車両の要求駆動力が所定値未満であり、エンジンのポンピングロス低減が可能なときに、第2モータ・ジェネレータによる走行を許可することを特徴とするハイブリッド車両が提案される。

【0014】

上記構成によれば、バッテリーの残容量が充分であるときに第2モータ・ジェネレータによる走行を許可するので、バッテリーの残容量が不足することがなく、車両の要求駆動力が小さいときに第2モータ・ジェネレータによる走行を許可するので、車両の駆動力が不足することがなく、かつエンジンのポンピングロス低減が可能なときに第2モータ・ジェネレータによる走行を許可するので、オイルポンプおよびエンジンを駆動する第1モータ・ジェネレータの消費電力を最小限に抑えることができる。

【0015】

また請求項5に記載された発明によれば、請求項4の構成に加えて、ポンピングロス低減手段を作動させて第2モータ・ジェネレータで走行しているときに、第1モータ・ジェネレータでオイルポンプを駆動して自動変速機を変速するための油圧を発生させることを特徴とするハイブリッド車両が提案される。

【0016】

上記構成によれば、エンジンのポンピングロスを低減した状態で第2モータ・ジェネレータで走行しているときに、第1モータ・ジェネレータでオイルポンプを駆動して自動変速機を変速する油圧を発生させるので、第1モータ・ジェネレータの消費電力を最小限に抑えながら、エンジンによる走行に備えて自動変速機を速やかに変速することができる。

【0017】

尚、実施例のベルト式無段変速機Mは本発明の自動変速機に対応し、実施例の前部モータ・ジェネレータMG1および後部モータ・ジェネレータMG2はそれぞれ本発明の第1モータ・ジェネレータおよび第2モータ・ジェネレータに対応

し、実施例の前輪 W_f および後輪 W_r はそれぞれ本発明の第1駆動輪および第2駆動輪に対応する。

【0018】

【発明の実施の形態】

以下、本発明の実施の形態を、添付図面に示した本発明の実施例に基づいて説明する。

【0019】

図1～図13は本発明の一実施例を示すもので、図1はハイブリッド車両の動力伝達系の全体構成図、図2は運転モード判定ルーチンのフローチャート、図3はモード遷移処理ルーチンのフローチャート、図4は停止モード処理ルーチンのフローチャート、図5は電動クリープモード処理ルーチンのフローチャート、図6は減速モード処理ルーチンのフローチャート、図7はエンジンモード処理ルーチンのフローチャート、図8は電動モード処理ルーチンのフローチャート、図9は停止モード遷移処理ルーチンのフローチャート、図10は電動クリープモード遷移処理ルーチンのフローチャート、図11は減速モード遷移処理ルーチンのフローチャート、図12はエンジンモード遷移処理ルーチンのフローチャート、図13は電動モード遷移処理ルーチンのフローチャートである。

【0020】

図1に示すように、全気筒を休止可能なエンジンEのクランクシャフト11に、前部モータ・ジェネレータMG1と、ダンパー12と、オイルポンプ13と、第1クラッチ14と、ベルト式無段変速機Mの入力軸15とが直列に接続されており、この入力軸15に設けたドライブプーリ16と、ミッション出力軸17に設けたドリブンプーリ18とに無端ベルト19が巻き掛けられる。ダンパー12は、エンジンEから急激にトルクが伝達されたときに、トルクショックを抑制したり、クランクシャフト11の捩じり振動の振幅を抑制したりする機能を有する。ミッション出力軸17は第2クラッチ20、ファイナルドライブギヤ21およびファイナルドリブンギヤ22、フロントディファレンシャルギヤ23および左右の車軸24、24を介して左右の前輪 W_f 、 W_f に接続される。また後部モータ・ジェネレータMG2はリヤディファレンシャルギヤ25および左右の車軸2

6, 26を介して左右の後輪 W_r , W_r に接続される。

【0021】

前部および後部モータ・ジェネレータMG1, MG2はパワードライブユニット27を介してバッテリー28に接続される。

【0022】

通常運転時にエンジンEの吸気バルブはクランクシャフトの回転に連動して開閉制御されるが、休筒運転時にはエンジンEのポンピングロス低減すべく、ポンピングロス低減手段により吸気バルブが閉弁状態に維持される。従って、エンジンEを休筒状態にして前部モータ・ジェネレータMG1でエンジンEのクランクシャフト11を回転させるとき、その駆動負荷を最小限に抑えることができる。

【0023】

ハイブリッド車両の運転モードには、「停止モード」、「電動クリープモード」、「減速モード」、「エンジンモード」および「電動モード」の5種類があり、それらのモードは図2の運転モード判定ルーチンのフローチャートによって判定される。

【0024】

即ち、ステップS1で車速 V_{car} が0であり、かつブレーキスイッチBrkがオンしているとき、ステップS2で要求運転モードDriveModeReqが「停止モード」とされる。

【0025】

前記ステップS1の答えがNOの場合、ステップS3でアクセルペダル開度APが全閉であり、ブレーキスイッチBrkがオフであり、車速 V_{car} がクリープ判定車速 V_{Crip} 未満であり、かつバッテリー残容量SOCが電動走行許可残容量 SOC_{EV} を超えていれば、ステップS4で要求運転モードDriveModeReqが「電動クリープモード」とされる。「電動クリープモード」は第2モータ・ジェネレータMG2の駆動力で車両をクリープ走行させるモードである。

【0026】

前記ステップS3の答えがNOの場合、ステップS5でアクセルペダル開度APが全閉であり、かつ車速Vcarがクリープ判定車速V__Crpを超えているとき、あるいはステップS6でアクセルペダル開度AFが全閉であり、ブレーキスイッチBrkがオンであり、かつ車速Vcarが0でないとき、ステップS7で要求運転モードDriveModeReqが「減速モード」とされる。

【0027】

前記ステップS5, S6の答えが共にNOの場合、ステップS8で要求駆動力F__REQが電動走行許可駆動力F__EV未満でないか、ステップS9でバッテリー残容量SOCが電動走行許可残容量SOC__EVを超えていないか、あるいはステップS10で休筒許可フラグKYUTOENB=1（休筒許可）でなければ、ステップS11で要求運転モードDriveModeReqが「エンジンモード」とされる。そして前記ステップS8～S10の答えが全てYESの場合、ステップS12で要求運転モードDriveModeReqが「電動モード」とされる。「電動モード」は第2モータ・ジェネレータMG2の駆動力で車両を走行させるモードである。

【0028】

前記ステップS8で要求駆動力F__REQが小さいときに第2モータ・ジェネレータMG2による走行を許可するので、車両の駆動力が不足することがない。また前記ステップS9でバッテリー28の残容量が充分であるときに第2モータ・ジェネレータMG2による走行を許可するので、バッテリー28の容量が不足することがない。また前記ステップS10でエンジンEの休筒が可能なときに第2モータ・ジェネレータMG2による走行を許可するので、休筒状態のエンジンEをオイルポンプ13と共に回転させる第1モータ・ジェネレータMG1の消費電力を最小限に抑えることができる。

【0029】

次に、図3のフローチャートに基づいてモード遷移処理ルーチンを説明する。

【0030】

先ずステップS21で現在の運転モードDriveModeが要求運転モードDriveModeReqに一致している場合、ステップS22で運転モードD

r i v e M o d e が「停止モード」であれば、ステップ S 2 3 で停止モード処理を実行し、ステップ S 2 4 で運転モード D r i v e M o d e が「電動クリープモード」であれば、ステップ S 2 5 で電動クリープモード処理を実行し、ステップ S 2 6 で運転モード D r i v e M o d e が「減速モード」であれば、ステップ S 2 7 で減速モード処理を実行し、ステップ S 2 8 で運転モード D r i v e M o d e が「エンジンモード」であれば、ステップ S 2 9 でエンジンモード処理を実行し、ステップ S 3 0 で運転モード D r i v e M o d e が「電動モード」であれば、ステップ S 3 1 で電動モード処理を実行する。

【0031】

一方、前記ステップ S 2 1 で現在の運転モード D r i v e M o d e が要求運転モード D r i v e M o d e R e q に一致していない場合、ステップ S 3 2 で要求運転モード D r i v e M o d e R e q が「停止モード」であれば、ステップ S 3 3 で停止モード遷移処理を実行し、ステップ S 3 4 で要求運転モード D r i v e M o d e R e q が「電動クリープモード」であれば、ステップ S 3 5 で電動クリープモード遷移処理を実行し、ステップ S 3 6 で要求運転モード D r i v e M o d e R e q が「減速モード」であれば、ステップ S 3 7 で減速モード遷移処理を実行し、ステップ S 3 8 で要求運転モード D r i v e M o d e R e q が「エンジンモード」であれば、ステップ S 3 9 でエンジンモード遷移処理を実行し、ステップ S 4 0 で要求運転モード D r i v e M o d e R e q が「電動モード」であれば、ステップ S 4 1 で電動モード遷移処理を実行する。

【0032】

次に、図 3 のフローチャートのステップ S 2 3 の「停止モード処理」のサブルーチンを、図 4 のフローチャートに基づいて説明する。

【0033】

先ずステップ S 5 1 で第 1 クラッチ 1 4 を解放し、ステップ S 5 2 で第 2 クラッチ 2 0 を解放する。続くステップ S 5 3 でバッテリー残容量 S O C がアイドル停止許可容量 S O C _ I S (エンジン E をアイドル停止しても再始動できる残容量) を越えていないとき、即ち、バッテリー残容量 S O C が不足しているとき、ステップ S 5 4 でエンジン E が完爆していれば、ステップ S 5 5 で前部モータ・ジェ

ネレータMG1による充電を行うべく、前部モータ・ジェネレータ駆動指令F__FrMotをアイドル充電指令F__IdlChg（負値）とするとともに、ステップS56でエンジン駆動指令F__ENGを前記アイドル充電指令F__IdlChg（正值）とする。これによりエンジンEを運転しながら前部モータ・ジェネレータMG1をジェネレータとして機能させてバッテリー28を充電する。

【0034】

また前記ステップS54でエンジンEが完爆していなければ、ステップS57で前部モータ・ジェネレータMG1をモータとして機能させてエンジンEをクラッキングし、ステップS58でエンジン駆動指令F__ENGを0（無負荷スロットル開度）にしてエンジンEを始動する。

【0035】

次に、図3のフローチャートのステップS25の「電動クリープモード処理」のサブルーチンを、図5のフローチャートに基づいて説明する。

【0036】

先ずステップS71で第2クラッチ20を解放し、ステップS72で前部モータ・ジェネレータMG1をモータとして駆動して休筒状態のエンジンEを空転させることで、エンジンEのポンピングロスを最小限に抑えながらオイルポンプ13を駆動してベルト式無段変速機Mを変速するための油圧を発生させる。続くステップS73で後部モータ・ジェネレータMG2の駆動力指令を要求駆動力F__REQとし、後部モータ・ジェネレータMG2をモータとして機能させて車両を電動クリープ走行させる。

【0037】

続くステップS74でベルト式無段変速機Mの目標レシオRatioObjをアクセルペダル開度APおよび車速Vcarから、あるいは要求駆動力F__REQおよび車速Vcarから算出する。そしてステップS75で目標レシオ変化率 $|\Delta \text{RatioObj}|$ が所定値を越えているとき、つまり目標レシオ変化率 $|\Delta \text{RatioObj}|$ が大きいとき、ステップS76で第1クラッチ14を締結し、ステップS77でベルト式無段変速機Mの実レシオRatioが目標レシオRatioObjに一致するように変速処理を行う。このときの油圧には、休筒

状態のエンジンEを前部モータ・ジェネレータMG1で駆動することでオイルポンプ13が発生する油圧が使用される。そしてステップS78でレシオ確認タイマTmRatioChk（ダウンカウントタイマ）を所定時間TRATIOCHKにセットする。

【0038】

前記ステップS77で変速処理を行った結果、前記ステップS75で目標レシオ変化率 $|\Delta Ratio Obj|$ が所定値を越えなくなっても、続くステップS79でレシオ確認タイマTmRatioChkがタイムアップすれば、ステップS80で第1クラッチ14を締結する。そしてステップS81で目標レシオRatioObjおよび実レシオRatioの偏差 $|Ratio Obj - Ratio|$ が所定値未満でないとき、つまり偏差 $|Ratio Obj - Ratio|$ が大きいとき、ステップS82でベルト式無段変速機Mの実レシオRatioが目標レシオRatioObjに一致するように変速処理を行う。このときの油圧には、休筒状態のエンジンEを前部モータ・ジェネレータMG1で駆動することでオイルポンプ13が発生する油圧が使用される。逆に前記ステップS81で偏差 $|Ratio Obj - Ratio|$ が所定値未満であれば、前記ステップS78でレシオ確認タイマTmRatioChkを所定時間TRATIOCHKにセットする。そして前記ステップS79でレシオ確認タイマTmRatioChkがタイムアップしていなければ、ステップS83で第1クラッチ14を解放する。

【0039】

このように、エンジンEが休筒状態にあるときに、目標レシオ変化率 $|\Delta Ratio Obj|$ が所定値を越えていれば、第1クラッチ14を締結してオイルポンプ13を駆動し、オイルポンプ13が発生した油圧でベルト式無段変速機Mの実レシオRatioを目標レシオRatioObjに制御するとともに、所定時間TRATIOCHKが経過する毎に第1クラッチ14を締結してオイルポンプ13を駆動し、そのとき目標レシオRatioObjおよび実レシオRatioの偏差 $|Ratio Obj - Ratio|$ が所定値未満でなければベルト式無段変速機Mの実レシオRatioを目標レシオRatioObjに制御することで、ベルト式無段変速機Mの変速の応答遅れを防止することができる。

【0040】

次に、図3のフローチャートのステップS27の「減速モード処理」のサブルーチンを、図6のフローチャートに基づいて説明する。

【0041】

図6のフローチャートは図5のフローチャートと実質的に同一であり、車両の減速時には、車両の電動クリープ走行時と同様に、所定の条件で第1クラッチ14を締結してベルト式無段変速機Mのドライブプーリ16およびドリブンプーリ18を回転させることで、実レシオRatioを確認して目標レシオRatioObjに変速するので、ベルト式無段変速機Mの変速の応遅れの発生を確実に防止することができる。唯一の相違点は、図5のフローチャートのステップS73では後部モータ・ジェネレータ駆動力指令F_{RrMot}を要求駆動力F_{REQ}とし、後部モータ・ジェネレータMG2をモータとして機能させて車両を電動クリープ走行させるのに対し、図6のフローチャートのステップS73'では後部モータ・ジェネレータ駆動力指令F_{RrMot}を要求駆動力F_{REQ}（回生制動力）とし、後部モータ・ジェネレータMG2をジェネレータとして機能させて回生制動力を発生させながら車両の運動エネルギーを電気エネルギーとしてバッテリー28に回収することである。

【0042】

次に、図3のフローチャートのステップS29の「エンジンモード処理」のサブルーチンを、図7のフローチャートに基づいて説明する。

【0043】

先ずステップS91で第1クラッチ14を締結し（いわゆる半クラッチ制御を含む）、ステップS92で第2クラッチ20を締結した状態で、ステップS93でベルト式無段変速機Mの目標レシオRatioObjをアクセルペダル開度APおよび車速Vcarから、あるいは要求駆動力F_{REQ}および車速Vcarから算出する。そしてステップS94でベルト式無段変速機Mの実レシオRatioが目標レシオRatioObjに一致するように変速処理を行う。

【0044】

続くステップS95でアシストモードであれば、ステップS96で前部モータ

・ジェネレータ駆動力指令 F_FrMot を前部要求アシスト駆動力 $F_AstFrMot$ とし、後部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_RrMot を後部要求アシスト駆動力 $F_AstRrMot$ とし、前部モータ・ジェネレータ $MG1$ および後部モータ・ジェネレータ $MG2$ をモータとして駆動してエンジン E の駆動力をアシストする。またステップ $S97$ で充電モードであれば、ステップ $S98$ で前部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_FrMot を充電分駆動力 F_Chg とし、後部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_RrMot を 0 とし、前部モータ・ジェネレータ $MG1$ をジェネレータとして駆動してバッテリー 28 を充電する。また前記ステップ $S95$ 、 $S97$ でアシストモードでも充電モードでもなければ、ステップ $S99$ で前部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_FrMot および後部モータ・ジェネレータ駆動力指令を F_RrMot を共に 0 とし、エンジン E だけを駆動する。

【0045】

そしてステップ $S100$ でエンジン E の駆動力指令 F_ENG を、要求駆動力 F_REQ から前部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_FrMot および後部モータ・ジェネレータ駆動力指令を F_RrMot を減算することで算出する。即ち、エンジン E 、前部モータ・ジェネレータ $MG1$ および後部モータ・ジェネレータ $MG2$ のトータルの要求駆動力を要求駆動力 F_REQ に一致させる。

【0046】

次に、図3のフローチャートのステップ $S31$ の「電動モード処理」のサブルーチンを、図8のフローチャートに基づいて説明する。

【0047】

図8のフローチャートは図5のフローチャートと実質的に同一であり、車両の電動走行時には、車両の電動クリープ走行時と同様に、所定の条件で第1クラッチ 14 を締結してベルト式無段変速機 M のドライブプーリ 16 およびドリブンプーリ 18 を回転させることで、実レシオ $Ratio$ を確認して目標レシオ $RatioObj$ に変速するので、ベルト式無段変速機 M の変速の応遅れの発生を確実に防止することができる。唯一の相違は、図5のフローチャートのステップ $S73$ では後部モータ・ジェネレータ $MG2$ の要求駆動力 F_REQ が電動クリープ

走行用の小さな値であるのに対し、図8のフローチャートのステップS73"では後部モータ・ジェネレータMG2の要求駆動力 F_REQ が電動走行用の大きな値であることである。

【0048】

次に、図3のフローチャートのステップS33の「停止モード遷移処理」のサブルーチンを、図9のフローチャートに基づいて説明する。

【0049】

先ずステップS111で第1クラッチ14を締結し、ステップS112で第2クラッチ20を解放した状態で、ステップS113でベルト式無段変速機Mの目標レシオ $RatioObj$ をアクセルペダル開度APおよび車速 $Vcar$ から、あるいは要求駆動力 F_REQ および車速 $Vcar$ から算出する。そしてステップS114で目標レシオ $RatioObj$ および実レシオ $Ratio$ の偏差 $|RatioObj - Ratio|$ が所定値未満でなければ、つまり偏差 $|RatioObj - Ratio|$ が大きいとき、ステップS115でベルト式無段変速機Mの実レシオ $Ratio$ が目標レシオ $RatioObj$ に一致するように変速処理を行う。一方、前記ステップS114で偏差 $|RatioObj - Ratio|$ が所定値未満であれば、運転モード $DriveMode$ を停止モード $Stop$ とする。このように、第2クラッチ20を解放して第1クラッチ14を締結した状態で、ベルト式無段変速機Mの実レシオ $Ratio$ を目標レシオ $RatioObj$ に一致させた後に「停止モード」に移行する。

【0050】

次に、図3のフローチャートのステップS35の「電動クリープモード遷移処理」のサブルーチンを、図10のフローチャートに基づいて説明する。

【0051】

先ずステップS121で第1クラッチ14を解放し、ステップS112で第2クラッチ20を解放した状態で、ステップS123で前部モータ・ジェネレータMG1をモータとして駆動して休筒状態のエンジンEを空転させることで、エンジンEのポンピングロスをも最小限に抑えながらオイルポンプ13を駆動してベルト式無段変速機Mを変速するための油圧を発生させる。続くステップS124で

エンジン回転数 N_e が休筒下限回転数を越えていれば、あるいはオイルポンプ 13 が発生する油圧が休筒下限油圧を越えていれば、ステップ S125 で運転モード $DriveMode$ を電動クリープモード $EV C e e p$ とする。

【0052】

次に、図 3 のフローチャートのステップ S37 の「減速モード遷移処理」のサブルーチンを、図 11 のフローチャートに基づいて説明する。

【0053】

ステップ S131 で運転モード $DriveMode$ を減速モード Dec とする。

【0054】

次に、図 3 のフローチャートのステップ S39 の「エンジンモード遷移処理」のサブルーチンを、図 12 のフローチャートに基づいて説明する。

【0055】

先ずステップ S141 で第 1 クラッチ 14 を締結した後に、ステップ S142 で休筒ソレノイドをオフしてエンジン E の休筒状態を解除し、燃料噴射許可 INJ をオンし、点火許可 IG をオンする。続くステップ S143 でベルト式無段変速機 M の目標レシオ $RatioObj$ をアクセルペダル開度 AP および車速 $Vcar$ から、あるいは要求駆動力 F_{REQ} および車速 $Vcar$ から算出し、ステップ S144 で目標エンジン回転数 N_{eCmd} を目標レシオ $RatioObj$ および車速 $Vcar$ から算出する。続いてステップ S145 でベルト式無段変速機 M の実レシオ $Ratio$ が目標レシオ $RatioObj$ になるように変速処理を行うとともに、ステップ S146 でエンジン回転数 N_e が目標エンジン回転数 N_{eCmd} となるように前部モータ・ジェネレータ $MG1$ をモータあるいはジェネレータとして作動させる。

【0056】

続くステップ S147 で目標レシオ $RatioObj$ および実レシオ $Ratio$ の偏差 $|RatioObj - Ratio|$ が所定値未満でないとき、つまり偏差 $|RatioObj - Ratio|$ が大きいとき、あるいはステップ S148 で目標レシオ変化率 $|\Delta RatioObj|$ が所定値未満でないとき、つまり目

標レシオ変化率 $|\Delta RatioObj|$ が大きいとき、あるいはステップS149でエンジンEが完爆していないとき、あるいはステップS150で目標エンジン回転数 $NeCmd$ とエンジン回転数 Ne との偏差 $|NeCmd - Ne|$ が所定値未満でないとき、つまり偏差 $|NeCmd - Ne|$ が大いとき、ステップS151で第2クラッチ20を解放し、ステップS152で後部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_RrMot を要求駆動力 F_REQ とし、ステップS153でエンジン駆動力指令 F_ENG を0とする。

【0057】

但し、エンジン回転数 Ne に応じたエンジンEの無負荷分だけスロットルバルブを開いておく。ここで無負荷分だけスロットルバルブを開く理由は、クランクシャフト11の出力トルク=0とするため、つまりエンジンEに自己のフリクション分の仕事を行わせるためである。このように、目標レシオ $RatioObj$ および目標エンジン回転数 $NeCmd$ になるまでの間、後部モータ・ジェネレータMG2に駆動力を発生させる。

【0058】

前記ステップS147～S150の答えが全てYESであれば、つまりエンジンEによる走行が可能であれば、ステップS154で第2クラッチ20を締結し（いわゆる半クラッチを含む）、ステップS155でエンジン駆動力指令 F_ENG を要求駆動力 F_REQ とする。続くステップS156で実エンジン駆動力 F_ENG_ACT をエンジン回転数 Ne および吸気負圧 Pb （または吸入空気量）から算出し、ステップS157で後部モータ・ジェネレータ駆動力指令 F_RrMot を、要求駆動力 F_REQ －実エンジン駆動力 F_ENG_ACT とする。続くステップS158で実エンジン駆動力 F_ENG_ACT が要求駆動力 F_REQ となれば、つまり後部モータ・ジェネレータMG2が停止してエンジンEだけが駆動力を発生する状態になれば、ステップS159で運転モード $DriveMode$ をエンジンモードENGとする。

【0059】

次に、図3のフローチャートのステップS41の「電動モード遷移処理」のサブルーチンを、図13のフローチャートに基づいて説明する。

【0060】

先ずステップS161で第1クラッチ14を締結し、ステップS162で第2クラッチ20を締結した後に、ステップS163で休筒ソレノイドをオフしてエンジンEの休筒状態を解除し、燃料噴射許可INJをオンし、点火許可IGをオンする。続くステップS164でベルト式無段変速機Mの目標レシオRatioObjをアクセルペダル開度APおよび車速Vcarから、あるいは要求駆動力FREQおよび車速Vcarから算出し、ステップS165でベルト式無段変速機Mの実レシオRatioが目標レシオRatioObjになるように変速処理を行い、ステップS166でエンジン駆動力指令FREQを0（無負荷スロットル開度）にする。

【0061】

続くステップS167で実エンジン駆動力FENGACTをエンジン回転数Neおよび吸気負圧Pb（または吸入空気量）から算出し、ステップS168で後部モータ・ジェネレータ駆動力指令FrrMotを、要求駆動力FREQ－実エンジン駆動力FENGACTとする。続くステップS169で実エンジン駆動力FENGACTが0になれば、つまり後部モータ・ジェネレータMG2が要求駆動力FREQの全てを発生するようになれば、ステップS170で運転モードDriveModeを電動モードEVとする。

【0062】

以上のように、本実施例によれば、エンジンEの運転を停止して後部モータ・ジェネレータMG2で後輪Wr, Wrを駆動あるいは制動して走行するとき、つまり図5の「電動クリープモード」、図6の「減速モード」および図8の「電動モード」において、ポンピングロス低減手段でエンジンEの吸気バルブを閉弁状態に維持することでポンピングロスを低減し、かつ第1クラッチ14を締結して第2クラッチ20を解放した状態で前部モータ・ジェネレータMG1でオイルポンプ13を駆動する。従って、エンジンEが停止状態にあってもオイルポンプ13が発生する油圧でベルト式無段変速機Mを変速することができ、エンジンEを始動してベルト式無段変速機Mを介して前輪Wf, Wfを駆動するときに、ベルト式無段変速機M機の実レシオを応答性良く目標レシオに制御して変速ショック

の発生を防止することができる。

【0063】

このとき、前部モータ・ジェネレータMG1により回転するエンジンEはポンピングロスを低減した状態にあり、かつ前部モータ・ジェネレータMG1は第2クラッチ20の解放により前輪Wf、Wfとの接続を絶たれているので、前部モータ・ジェネレータMG1の負荷を低減して消費電力を最小限に抑えることができる。しかも前部モータ・ジェネレータMG1によりエンジンEが空転しているので、点火制御と燃料供給の開始によりエンジンEを速やかに始動することができる。後部モータ・ジェネレータMG2による走行状態からエンジンEによる走行状態にスムーズかつ速やかに移行することができる。

【0064】

またエンジンEを停止させて後部モータ・ジェネレータMG2により走行しているときに、ベルト式無段変速機Mの目標レシオと実レシオとの偏差 $|Ratio_{Obj} - Ratio|$ が所定値を越えているときに第1クラッチ14を間欠的に締結してベルト式無段変速機Mを変速するので、エンジンEの停止中に第1クラッチ14を連続的に締結して変速する場合に比べて、前部モータ・ジェネレータMG1でベルト式無段変速機Mを駆動する時間を最小限に抑えて消費電力を低減することができる。更に、ベルト式無段変速機Mの目標レシオ変化率 $|\Delta Ratio_{Obj}|$ が所定値を越えているときに第1クラッチ14を連続的に締結して変速するので、ベルト式無段変速機Mの速やかな変速が必要なときに遅滞なく変速を行うことができる。

【0065】

以上、本発明の実施例を説明したが、本発明はその要旨を逸脱しない範囲で種々の設計変更を行うことが可能である。

【0066】

例えば、実施例では自動変速機としてベルト式無段変速機Mを例示したが、本発明はベルト式無段変速機以外の無段変速機や有段式の自動変速機に対しても適用することができる。

【0067】

またダンパー 12 に代えてトルクコンバータを設けることも可能である。

【0068】

またポンピングロス低減手段は実施例に限定されず、吸気バルブおよび排気バルブの双方を全閉にしたり、スロットルバルブを全開にする等の手段を採用することができる。

【0069】

また車両 V の運転モードについては、実施例に記載した以外に、エンジン E の駆動力を第 1、第 2 モータ・ジェネレータ MG 1, MG 2 の一方あるいは両方でアシストするモードや、エンジン E を用いずに第 1、第 2 モータ・ジェネレータ MG 1, MG 2 の両方の駆動力で走行するモードが考えられる。

【0070】

【発明の効果】

以上のように請求項 1 に記載された発明によれば、エンジンの運転を停止して第 2 モータ・ジェネレータで第 2 駆動輪を駆動あるいは制動して走行する際に、ポンピングロス低減手段でエンジンのポンピングロスを低減し、かつ第 1 クラッチを締結して第 2 クラッチを解放した状態で第 1 モータ・ジェネレータでオイルポンプを駆動するので、特別の電動オイルポンプを設けることなく、既存のオイルポンプが発生する油圧で自動変速機を変速することができるだけでなく、エンジンを始動して自動変速機を介して第 1 駆動輪を駆動するときに、自動変速機の実レシオを応答性良く目標レシオに制御して変速ショックの発生を防止することができる。しかも第 1 モータ・ジェネレータにより回転するエンジンはポンピングロスを低減した状態にあり、かつ第 2 クラッチの解放により第 1 モータ・ジェネレータは第 1 駆動輪との接続を絶たれているので、第 1 モータ・ジェネレータの消費電力を最小限に抑えることができるだけでなく、点火制御および燃料供給の開始によりエンジンを速やかに始動することができる。

【0071】

また請求項 2 に記載された発明によれば、目標レシオと実レシオとの偏差が所定値を越えているときに第 1 クラッチを締結して自動変速機を変速するので、第 1 クラッチを連続的に締結して変速する場合に比べて、第 1 モータ・ジェネレー

タで自動変速機を駆動する時間を最小限に抑えて消費電力を低減することができる。

【0072】

また請求項3に記載された発明によれば、自動変速機の目標レシオの変化率が所定値を越えているときに第1クラッチを連続的に締結しながら自動変速機を変速するので、速やかな変速が必要なときに遅滞なく変速を行うことができる。

【0073】

また請求項4に記載された発明によれば、バッテリーの残容量が充分であるときに第2モータ・ジェネレータによる走行を許可するので、バッテリーの残容量が不足することがなく、車両の要求駆動力が小さいときに第2モータ・ジェネレータによる走行を許可するので、車両の駆動力が不足することがなく、かつエンジンのポンピングロス低減が可能なときに第2モータ・ジェネレータによる走行を許可するので、オイルポンプおよびエンジンを駆動する第1モータ・ジェネレータの消費電力を最小限に抑えることができる。

【0074】

また請求項5に記載された発明によれば、エンジンのポンピングロスを低減した状態で第2モータ・ジェネレータで走行しているときに、第1モータ・ジェネレータでオイルポンプを駆動して自動変速機を変速する油圧を発生させるので、第1モータ・ジェネレータの消費電力を最小限に抑えながら、エンジンによる走行に備えて自動変速機を速やかに変速することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

ハイブリッド車両の動力伝達系の全体構成図

【図2】

運転モード判定ルーチンのフローチャート

【図3】

モード遷移処理ルーチンのフローチャート

【図4】

停止モード処理ルーチンのフローチャート

【図 5】

電動クリープモード処理ルーチンのフローチャート

【図 6】

減速モード処理ルーチンのフローチャート

【図 7】

エンジンモード処理ルーチンのフローチャート

【図 8】

電動モード処理ルーチンのフローチャート

【図 9】

停止モード遷移処理ルーチンのフローチャート

【図 10】

電動クリープモード遷移処理ルーチンのフローチャート

【図 11】

減速モード遷移処理ルーチンのフローチャート

【図 12】

エンジンモード遷移処理ルーチンのフローチャート

【図 13】

電動モード遷移処理ルーチンのフローチャート

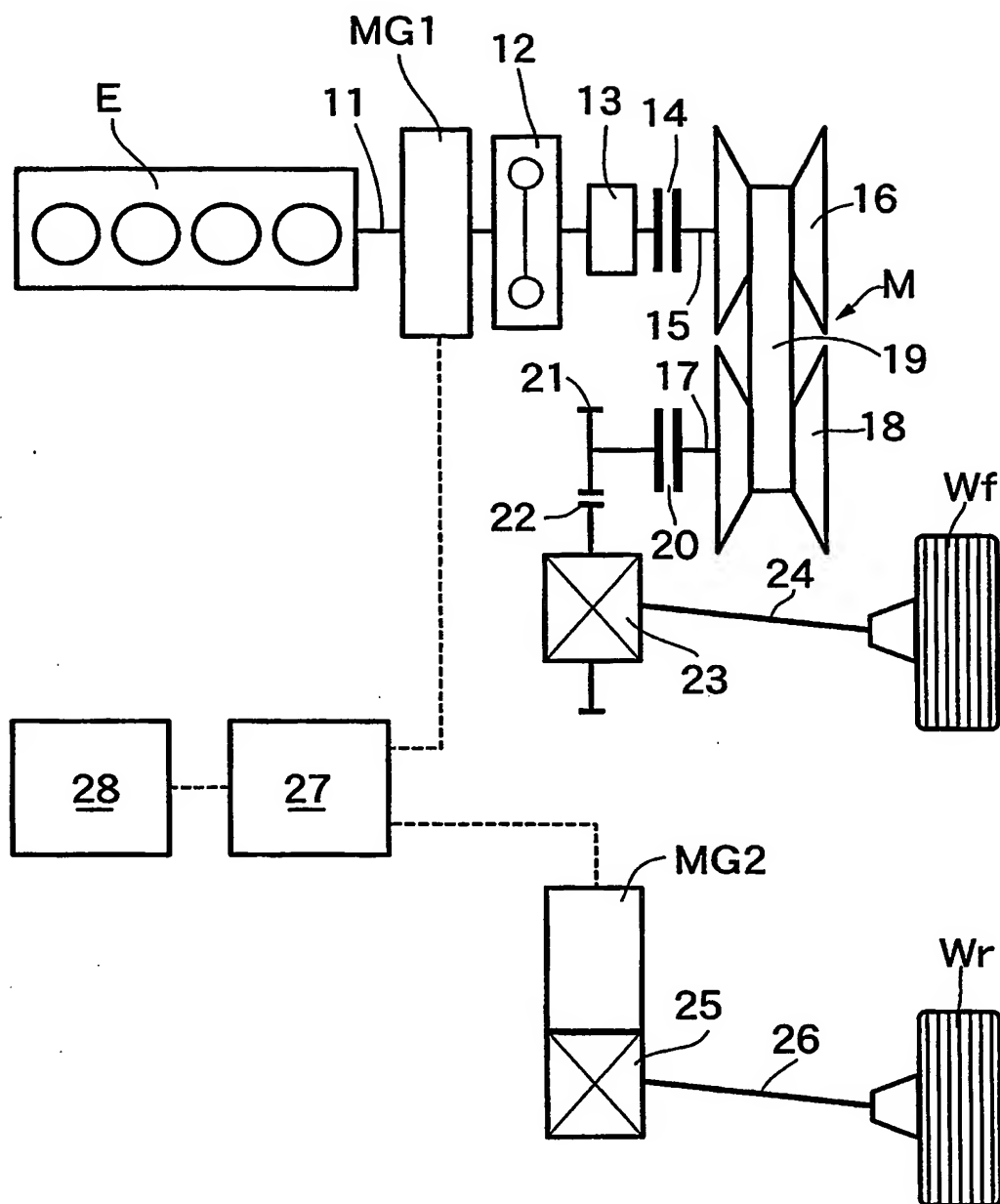
【符号の説明】

E	エンジン
M	ベルト式無段変速機（自動変速機）
MG 1	前部モータ・ジェネレータ（第 1 モータ・ジェネレータ）
MG 2	後部モータ・ジェネレータ（第 2 モータ・ジェネレータ）
W f	前輪（第 1 駆動輪）
W r	後輪（第 2 駆動輪）
1 3	オイルポンプ
1 4	第 1 クラッチ
2 0	第 2 クラッチ
2 8	バッテリー

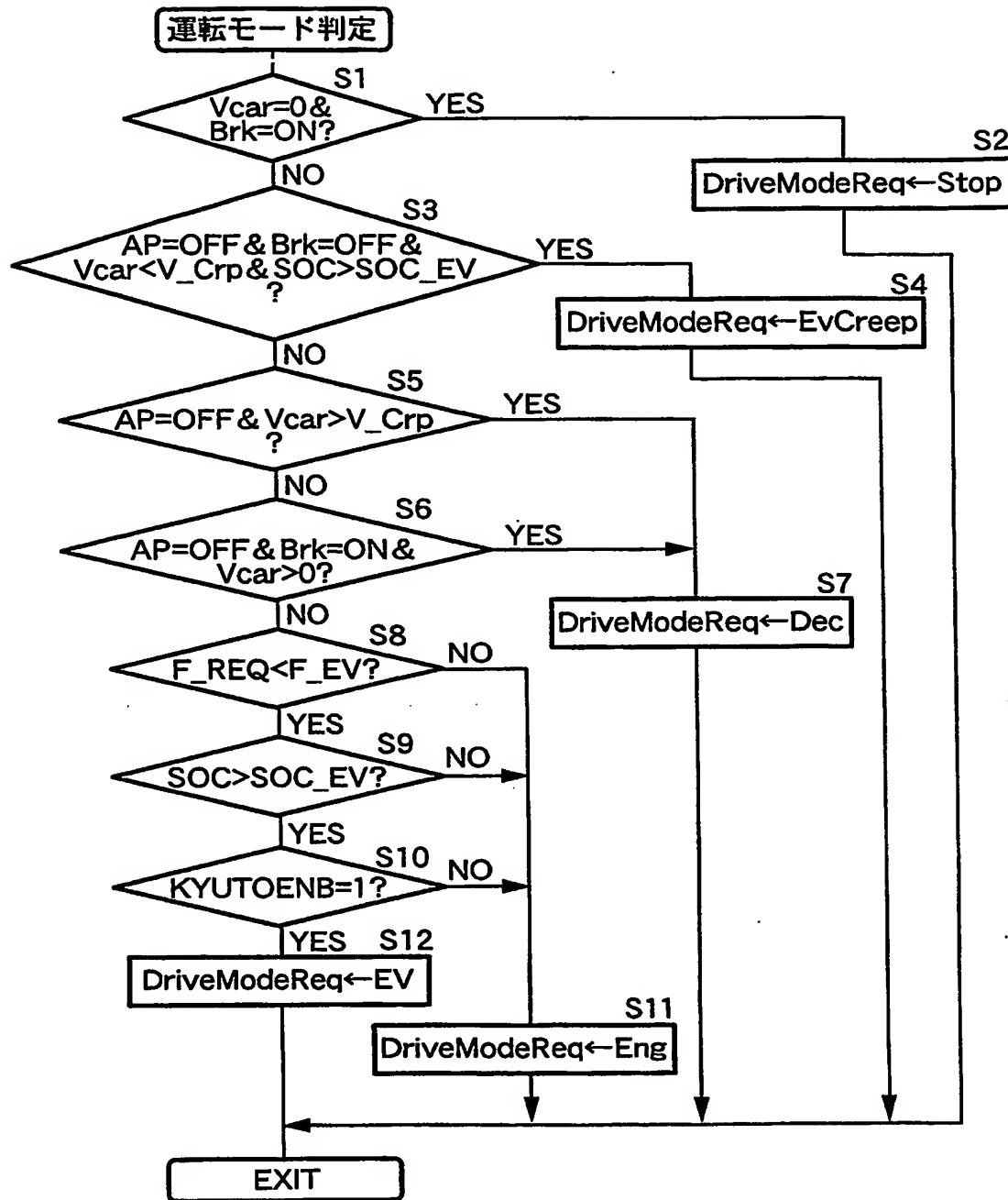
【書類名】

図面

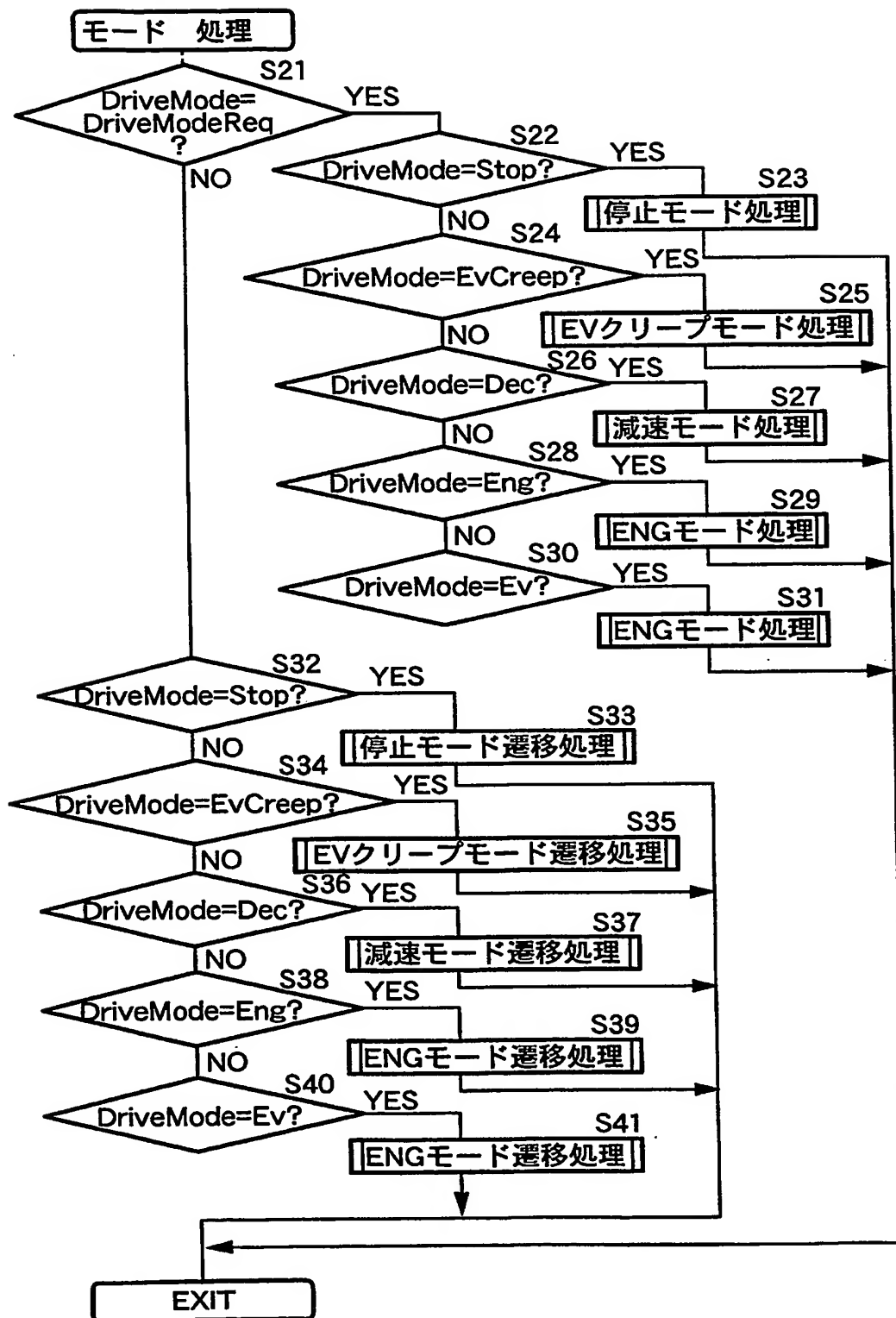
【図 1】



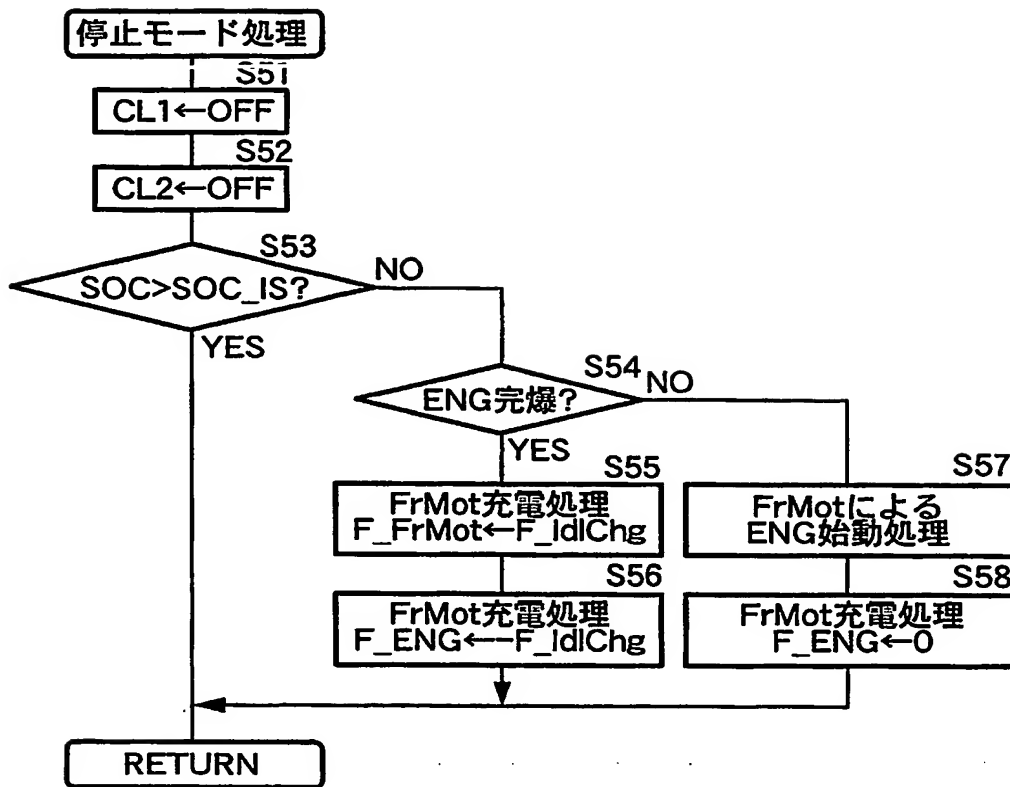
【図 2】



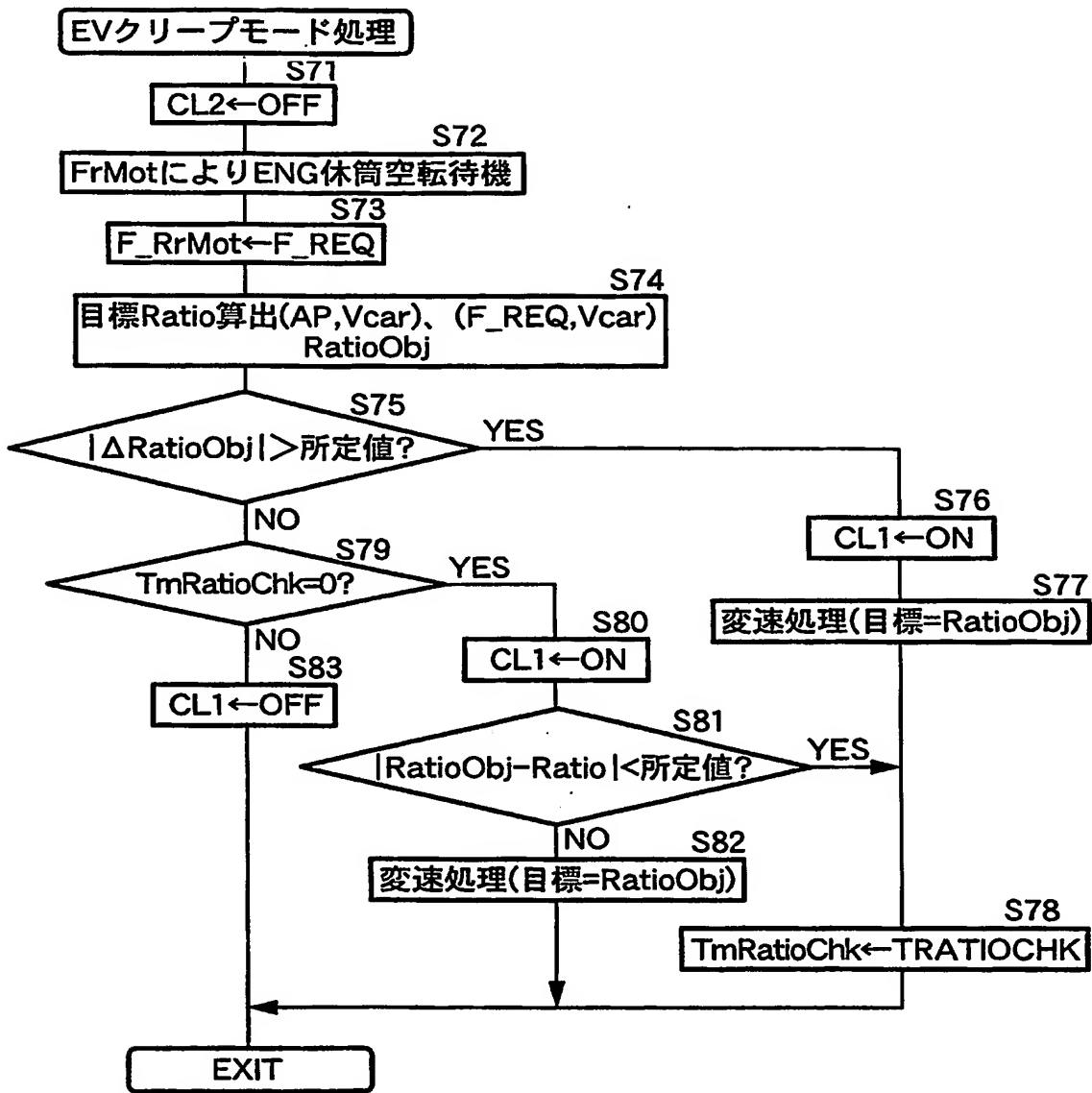
【図 3】



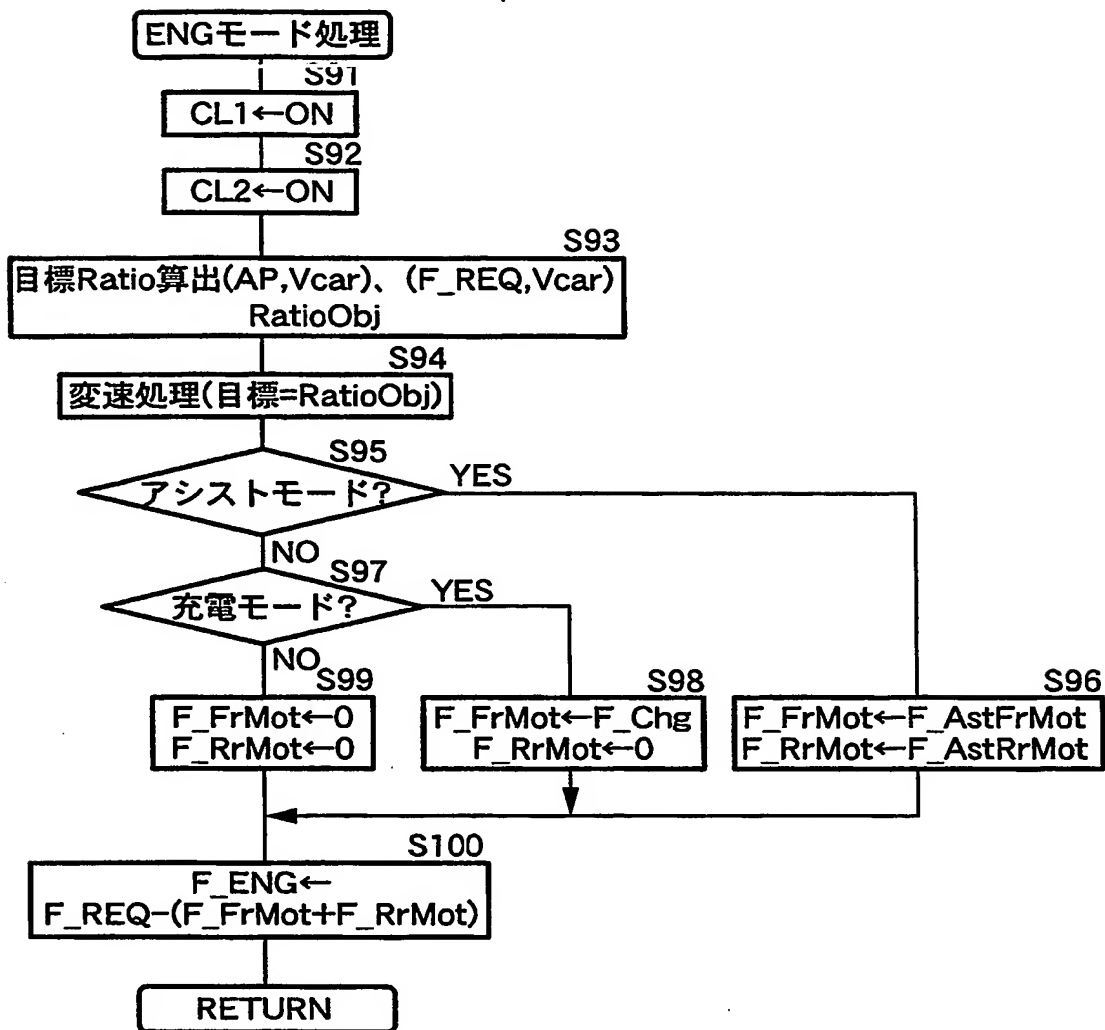
【図 4】



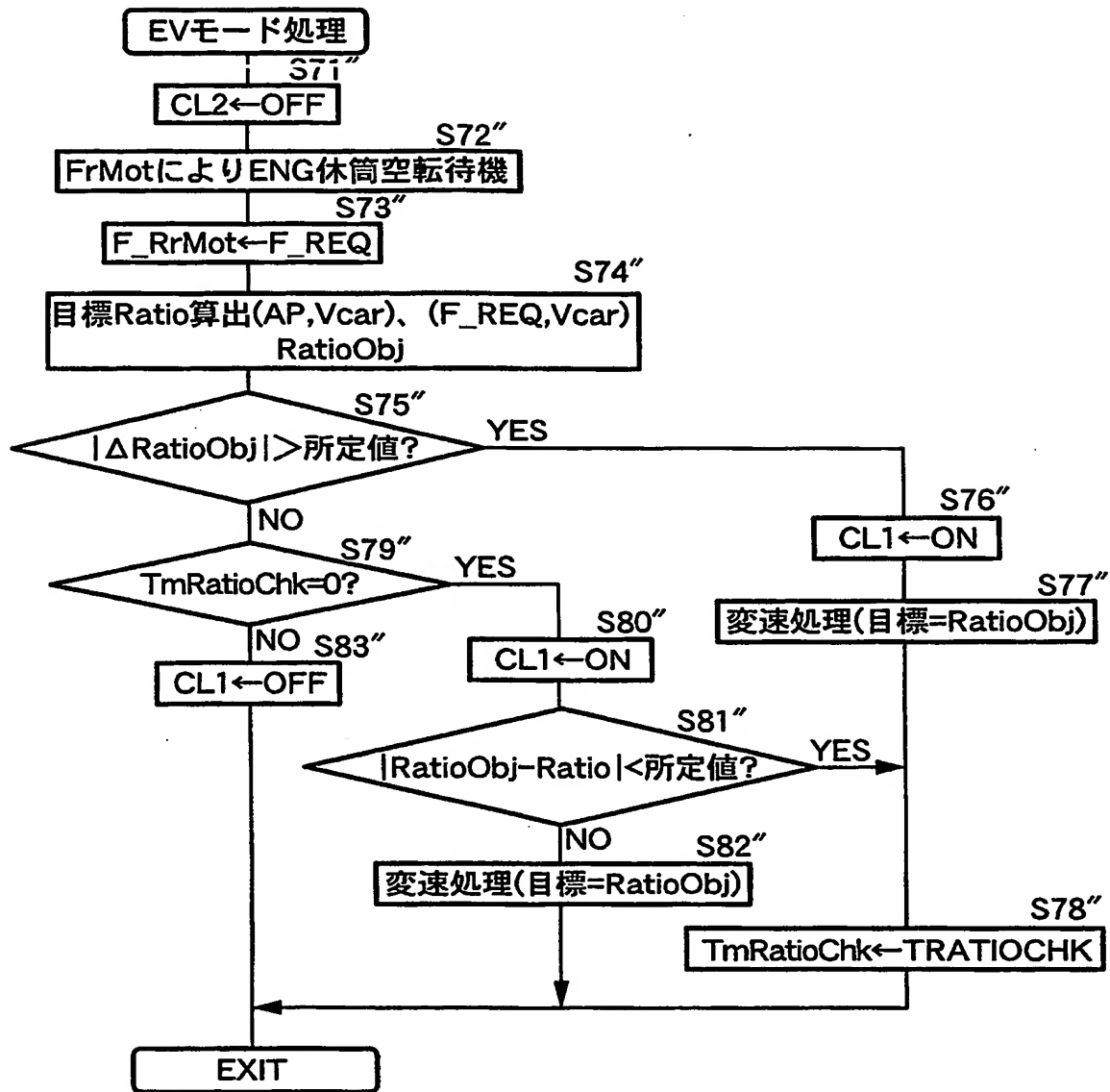
【図 5】



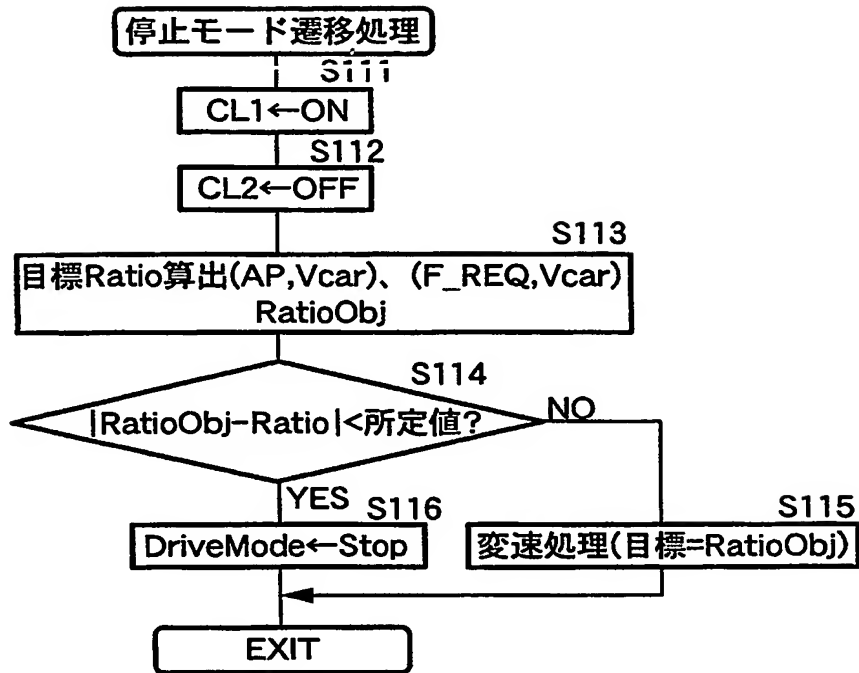
【図 7】



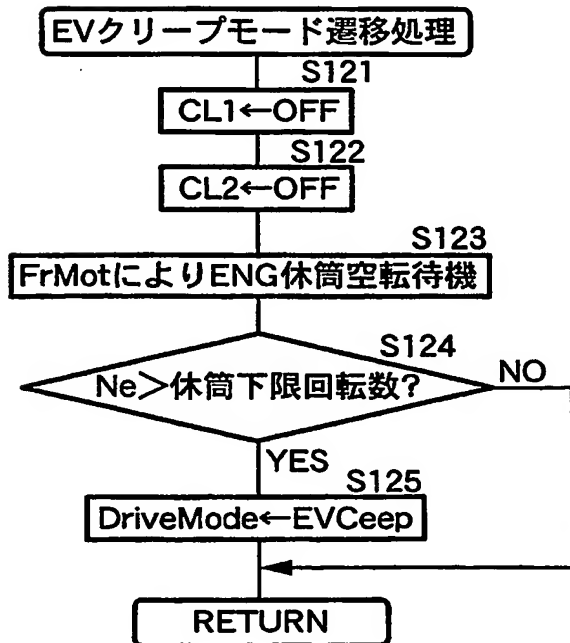
【図 8】



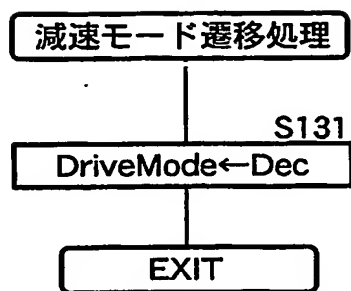
【図 9】



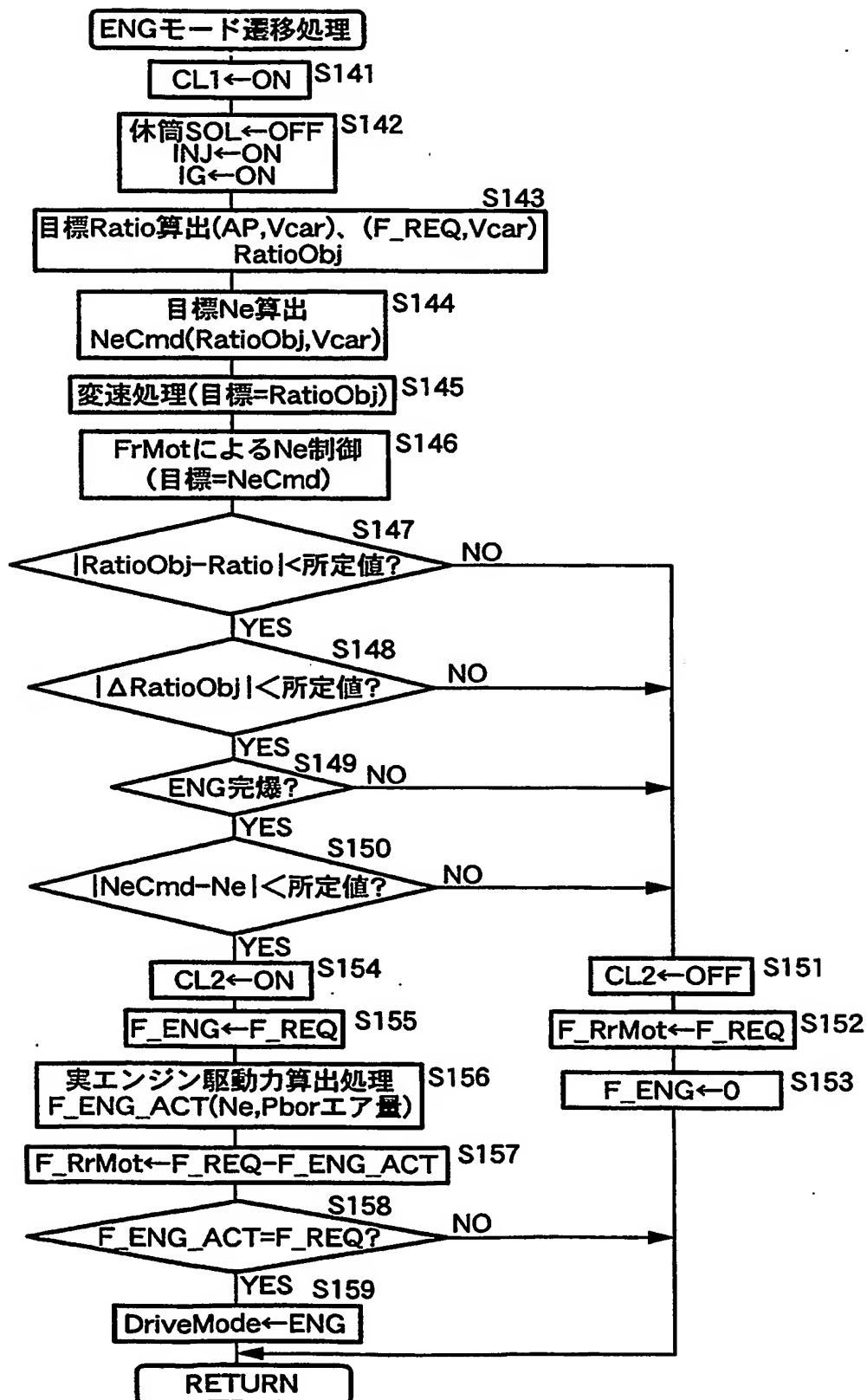
【図 10】



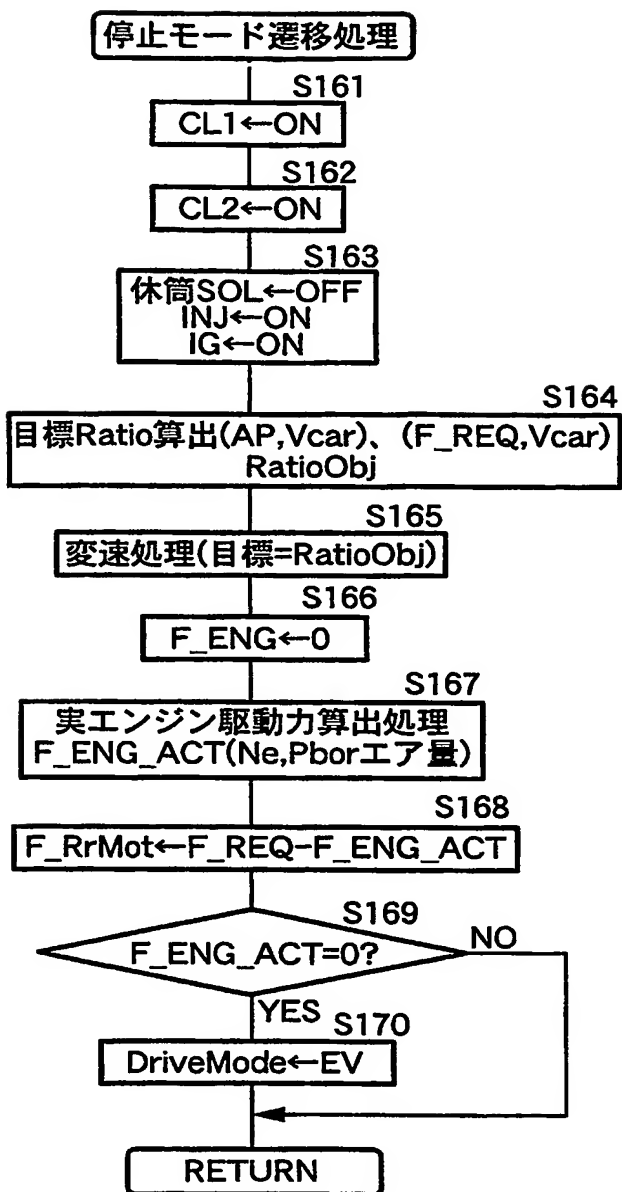
【図 11】



【図 12】



【図13】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 エンジンを停止させてモータ・ジェネレータで走行可能なハイブリッド車両において、特別の電動オイルポンプを必要とせずに、エンジンの停止中に自動変速機を変速するための油圧を発生できるようにする。

【解決手段】 休筒によりポンピングロスを低減可能なエンジンEを第1モータ・ジェネレータMG1、オイルポンプ13、第1クラッチ14、ベルト式無段変速機Mおよび第2クラッチ20を介して前輪Wfに接続するとともに、第2モータ・ジェネレータMG2を後輪Wrに接続する。第2モータ・ジェネレータMG2で後輪Wrを駆動あるいは制動して走行する際に、運転を停止したエンジンEを休筒し、かつ第1クラッチ14を締結して第2クラッチ20を解放した状態で、第1モータ・ジェネレータMG1によりオイルポンプ14を駆動することで、ベルト式無段変速機Mを変速するための油圧を発生させる。

【選択図】 図1

特願 2 0 0 2 - 2 6 8 4 0 0

出 願 人 履 歷 情 報

識別番号

[0 0 0 0 0 5 3 2 6]

1. 変更年月日

1 9 9 0 年 9 月 6 日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都港区南青山二丁目 1 番 1 号

氏 名

本田技研工業株式会社